

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-336442

(43) Date of publication of application: 05.12.2000

(51)Int.CI.

C22C 9/04

B22D 11/00

(21)Application number: 11-150175

(71)Applicant : JOETSU MATERIAL KK

(22)Date of filing:

28.05.1999

(72)Inventor: YAMAMOTO HIDEKI

HOSHINO KO

FUNENAMI HIROSHI SHIMADA HIROSHI NAKAJIMA KATSUYUKI

(54) LEAD-FREE FREE-CUTTING BRONZE ALLOY, AND LEAD-FREE FREE- CUTTING BRONZE ALLOY FOR CONTINUOUS CASTING, OR CONTINUOUSLY CAST CASTING

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a lead-free freecutting bronze alloy capable of preventing deterioration in water quality due to lead and excellent in castability. corrosion resistance, pressure resistance, and machinability. SOLUTION: The lead-free free-cutting bronze alloy has a composition containing, by weight ratio, 78.0-82.0% copper, 2.0-3.0% tin, 1.5-2.5% bismuth, 0.1-0.5% nickel, and 0.005-0.02% phosphorus, also containing, as impurities, ≤0.25% lead, \leq 0.3% iron, \leq 0.005% aluminum, \leq 0.005% silicon, and \leq 0.10% antimony, and having the balance zinc. Further, in the leadfree free-cutting bronze alloy for continuous casting and the continuously cast casting, the content of phosphorus in the above composition is regulated to 0.03-0.20% by weight ratio.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

BEST AVAILABLE COPY

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2000-336442 (P2000-336442A)

(43)公開日 平成12年12月5日(2000.12.5)

(51) Int.Cl.7

識別記号

FΙ

テーマコート*(参考)

C22C 9/04

B 2 2 D 11/00

C 2 2 C 9/04 B 2 2 D 11/00

F

審査請求 未請求 請求項の数2 OL (全 8 頁)

(21)出願番号

特願平11-150175

(71)出顧人 599022797

上越マテリアル 株式会社

(22)出廣日

平成11年5月28日(1999.5.28)

新潟県上越市木田2丁目17番2号

(72)発明者 山本 秀樹

新潟県上越市木田2丁目17番2号 上越マ

テリアル株式会社内

(72)発明者 星野 耕

新潟県上越市木田2丁目17番2号 上越マ

テリアル株式会社内

(74)代理人 100091373

弁理士 吉井 剛 (外1名)

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 無鉛快削青銅合金並びに連続鋳造用無鉛快削青銅合金又は連続鋳造鋳物

(57)【要約】

【課題】 鉛による水質悪化を防ぎ、鋳造性と耐食性と耐圧性と被削性に優れた無鉛快削青銅合金を提供すること。

【解決手段】 本発明による無鉛快削青銅合金は、重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.005~0.02%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下であり、残余が亜鉛からなることを特徴とする。また、連続鋳造用の無鉛快削青銅合金及び連続鋳造鋳物は、上記組成のうち、重量比でリンが0.03~0.20%であることを特徴とする。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.005~0.02%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下であり、残余が亜鉛であることを特徴とする無鉛快削青銅合金。

【請求項2】 重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.03~0.20%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下であり、残余が亜鉛であることを特徴とする連続鋳造用無鉛快削青銅合金又は連続鋳造鋳物。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、鉛による水質悪化を防ぎ、鋳造性と耐食性と耐圧性と被削性に優れた無鉛 快削青銅合金に関するもので、その主たる用途は、上下 水道用水栓金具、一般配管用接水金具並びに軸受等の摺 動部材、一般機械部品である。

[0002]

【従来の技術】水道用水栓金具や一般配管用接水金具と しては、黄銅系のJISH3250C3604合金やC 3771合金、及びJISH5120 CAC203合 金、並びに青銅系のJISH5120 CAC401合 金、CAC406合金やJISH5121 CAC40 1C合金、CAC406C合金が広く用いられている。 【0003】また、鉛を含まない快削黄銅合金として、 Cu-Zn-Bi-ミッシュメタル系合金がある(特開 平5-255778号)。また、鉛を含まず耐脱亜鉛腐 食性を改善した黄銅合金として、Cu-Zn-Sn系の JISH3250 C4622合金やC4641合金が ある。また、鉛を含まず通常の黄銅合金並みの強度と熱 間加工性が期待できる黄銅合金として、CuーZnーS n-Bi-P-In系合金がある (USP No. 51 67726)。また、鉛を含まず耐脱亜鉛腐食性を改善 した快削黄銅合金として、Cu-Zn-Sn-Al-B i-Se系合金(CDA規格C89550)とCu-Z n-Ni-Bi-Se系合金 (USPNo. 53307 12)がある。

【0004】更に、鉛を含まず錫を含む水栓金具用青銅合金として、CuーSn-Zn-Bi系合金(特公平5-63536号)とCu-Sn-Zn-Bi-ミッシュメタル系合金(特開平5-279771号)とCu-Sn-Zn-Bi-Se-Ni系合金(USP No.5330712)及びCu-Sn-Zn-Bi-Sb-Ni-P系合金(特開平8-120369号)がある。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】黄銅系のJISH3250 C3604合金やC3771合金、及びJISH5120 CAC203合金、並びに青銅系のJISH5120 CAC401合金、CAC406合金やJISH5121 CAC401合金、CAC406C合金は、被削性に優れているが、被削性向上の為に鉛を添加しているので、使用時に接水部から鉛が溶出し、飲料水や排水を通して、人体や環境を害する欠点を有する。更に、黄銅系の上記合金の場合は、接水部に使用すると脱亜鉛腐食が発生し機能を果たせなくなる場合がしばしばあった。

【0006】特開平5-255778号合金は、鉛の害が無く被削性も良好であるが、脱亜鉛腐食を生じ、また、添加元素としてミッシュメタルを含むので、高価になる欠点を有す。

【0007】JISH3250 C4622合金やC4641合金は、耐脱亜鉛腐食性が不十分な上に被削性が 劣る欠点を有す。

【0008】USP No.5167726は、高価なインジウムを含む為高価になる。また、インジウムを含まないCu-Zn-Sn-Bi-P系合金もあるが、添加成分中のリンは不純物としての鉄と結合してハードスポットを生じ、被削性を害する場合があり、配合原材料に制約が生じ、コスト的に不利になる欠点を有する。CDA規格C89550合金とUSP No.5330712合金は、高価なセレンを含む為、高価になる欠点を有する。

【0009】特公平5-63536号合金は、鋳造時にボロシテイが多発し易く健全性が損なわれ、耐圧性と機械的性質が劣る欠点を有する。特開平5-279771号合金は、特公平5-63536号合金と同様な課題を有する上に、ミッシュメタルを含む為、高価になる欠点を有する。また、USP No.5330712合金も、ミッシュメタルを含む為、高価になる欠点を有する。

【0010】特開平8-120369号合金は、アンチモン添加により発生するボロシテイを抑制するものであるが、他の有害微量不純物の抑制と有効成分の含有量の適正化で代替できる。また、鉛含有量0.4%以下では、鉛による人体や環境への弊害を全く無くすに十分とは言い難い。

【0011】上記したように、従来例の各合金は、鋳造性、被削性、耐脱亜鉛腐食性、機械的性質、コスト及び 人体や環境への鉛溶出防止の全ての点において、満足で きるというものではなかった。

【0012】本発明は、かかる実状を鑑み成されたもので、溶解・鋳造性、被削性、耐脱亜鉛腐食性、機械的性質に優れ、鉛による人体や環境への弊害をが無く、比較的安価な無鉛快削青銅を提供することを目的としてい

る。

[0013]

【課題を解決するための手段】重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.005~0.02%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下であり、残余が亜鉛であることを特徴とする無鉛快削青銅合金に係るものである。

【0014】また、重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.03~0.20%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下であり、残余が亜鉛であることを特徴とする連続鋳造用無鉛快削青銅合金又は連続鋳造鋳物に係るものである。

[0015]

【発明の実施の形態】好適と考える本発明の実施の形態 (発明をどのように実施するか)を、図面に基づいてそ の作用効果を示して簡単に説明する。

【0016】本発明は、鉛による水質悪化を防ぎ、溶解・鋳造性を良好にし、耐脱亜鉛腐食性と被削性を向上させる為、重量比で78.0~82.0%の銅と、2.0~3.0%の錫と、1.5~2.5%のビスマスと、0.1~0.5%のニッケルと、0.005~0.02%のリンと、不純物としての鉛が0.25%以下、鉄が0.3%以下、アルミニウムが0.005%以下、珪素が0.005%以下、アンチモンが0.10%以下、残余が亜鉛から成る無鉛快削青銅合金を提供するものであり、また、上記合金のうち、重量比で燐を0.03~0.20%にすることにより、より鋳造性が良く耐脱亜鉛腐食性の向上した連続鋳造用無鉛快削青銅合金及び連続鋳造鋳物を提供することができる。

【0017】次に、本発明合金において、上記のように 化学成分及びその添加量並びに不純物量を特定した理由 を説明する。

【0018】銅(Cu:78.0~82.0重量%) 銅は青銅の合金組織をα単相に保ち、耐脱亜鉛腐食性を 向上させる為に、78.0%以上にした。引張強さ硬さ の低下を抑え、且つ経済性を考えて、82.0%以下に した。

【0019】錫(Sn:2.0~3.0重量%) 錫は青銅合金の耐脱亜鉛腐食性を改善し、機械的性質を 向上させる為に添加する。錫の含有量が、2.0重量% 未満では、耐脱亜鉛腐食性と機械的強度で不十分であ る。経済性を考えて、3.0%以下にした。

【0020】ビスマス(Bi:1.5~2.5重量%) ビスマスは、青銅合金の被削性及び耐焼付性を改善する 為に添加する。ビスマスの含有量が、1.5重量%未満では上記作用が不十分で、2.5重量%を超えると機械的強度が低下するとともに、コスト高になる。

【0021】(Ni:0.1~0.5重量%)ニッケルは、青銅合金の機械的強度改善と偏析の防止に効果がある。また、ニッケルは錫との相乗効果によって耐脱亜鉛腐食性を向上する。偏析防止と、耐脱亜鉛腐食性と機械的性質の改善効果を確実にする為に、0.1%以上にした。経済性を考えて、0.5%以下にした。

【0022】リン(P:0.005~0.02重量%) リンは、溶解・鋳造時に脱酸剤として作用し、鋳造性と 鋳物の健全性を高める効果がある。リンの含有量が、 0.005重量%未満では上記効果が不十分で、0.02 %を超えると、鋳型砂の水分等と反応し微細ポロシテイ を発生する危険が高まる。

【0023】連続鋳造品合金及び連続鋳造鋳物において、リンを0.03~0.20重量%にしたのは、連続鋳造性と耐脱亜鉛腐食性をより改善する為には、リンは0.03%以上が好ましく、析出物の増加による被削性の低下抑制と凝固温度範囲の拡大による合金成分の偏析発生を抑制する為及び経済性から0.20%以下とした。

【0024】亜鉛(Zn:残余)

亜鉛は、溶解時に脱酸剤として作用し溶解・鋳造性を高めるとともに、青銅合金のマトリックスに固溶し機械的強度を高める。本発明では、亜鉛含有量は残余としてあるが、実質的には12.0~18.0重量%であって、18.0%を超えると脱亜鉛腐食を起こしやすくなり、12.0%を下回ると溶解・鋳造性と機械的強度が低下し、またコスト高になるからである。

【0025】不純物鉛(Pb≦0.25重量%) 鉛は、青銅合金の被削性、耐焼付性、耐圧性を向上させ るが、鉛害をもたらす。過酷な使用条件下でもかかる鉛 害の発生を防止する為に、0.25%以下とした。

【0026】不純物鉄 (Fe≦0.3重量%)

鉄は、青銅合金の結晶微細化作用を有するが、含有量が 増加すると被削性を阻害するので、0.3%以下にした

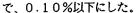
【0027】不純物アルミニウム(A1≦0.005重量%)

アルミニウムは、微細ポロシテイの発生を著しく促進 し、耐圧性と機械的性質を阻害するので、0.005% 以下にした。

【0028】不純物珪素(Si≦0.005重量%) 珪素は、微細ポロシテイの発生を著しく促進し、耐圧性 と機械的性質を阻害するので、0.005%以下にした。

【0029】不純物アンチモン(Sb≦0.10重量 %)

アンチモンは、青銅合金の靭性を損なう作用を有するの



【0030】以上のように構成したから、

(1) 鉛を添加して被削性を改良していた従来の快削青銅合金に比べ、鉛を実質上無害な0.25%以下に抑制したので、使用時の鉛の人体や環境への悪影響を実質上無くすことができる。

【0031】(2) 被削性向上の為、人体や環境に実質上無害な範囲のビスマスを添加することで、鉛添加の快削 青銅に近い被削性が確保できる。

【0032】(3) 銅含有量をJISH5120 CAC 401合金レベルに高くし、錫とニッケルとリンを所定量添加することで、耐脱亜鉛腐食性と機械的性質が確保できる。また無鉛快削青銅合金としては、比較的コストが抑制できる。

【0033】(4) 有害不純物であるアルミニウム、珪素を極微量以下に抑え、ニッケルとリンを所定量添加することにより、微細ポロシティの発生を抑制し、耐圧性を確保できる。

[0034]

【実施例】本発明の具体的な実施例について図面に基づいて説明する。

【0035】(1) 本発明実施例材料(本発明に属する無鉛快削青銅合金)を図1として添付した表1に示し、比較例(従来例合金を含む)材料を図2として添付した表2に示した。この表1及び表2に示したNo.1~25の合金は、黒鉛ルツボ電気炉にて溶解し、試験用途に応じて、JISH5120 E号供試材に金型鋳造し、及びφ50mm×220mmLのカーボン型に鋳造し、本発明供試材及び比較供試材とした。

【0036】(2) 機械的性質試験

引張強さ、耐力、伸びの試験は、表1及び表2の各供試材をJISZ22014号試験片に機械加工し実施した。硬さの試験は、各供試材を柱状に加工し、その加工平面について実施した。その結果を図3として添付した表3および図4として添付した表4に示す。

【0037】(3) 被削性試験

旋削加工試験は、表1及び表2の各供試材をφ25mm×50mmLに機械加工した後、図8に示した形状のバイトを使用し、図5として添付した表5に示した条件で外形部を旋削加工し実施した。旋削加工性は、加工時に発生した切削粉の形状から図6として添付した表6のように評価し、その結果を表3及び表4に示す。穿孔加工試験は、各供試材を柱状に加工し、その加工平面について、図7として添付した表7に示す穿孔加工条件で、深さ5mmの穿孔加工し実施した。穿孔加工性は、穿孔加工の所要時間の測定によって行い、その結果を表3及び表4に示す。

【0038】(4) 腐食性試験

腐食性試験は、表1及び表2の各供試材をφ10mm× 20mmLに機械加工した後、ISO6509の脱亜鉛 腐食試験方法に基ずき実施し、腐食減量率及び脱亜鉛層の最大深さを測定した。その結果を表3及び表4に示す。

(5) 研磨性試験

研磨性試験は、表1及び表2の各供試材を1200mm 2以上×15~30mmLに機械加工した後、バフ研磨 機で鏡面研磨し、ハードスポット、ソフトスポット及び オビキ(コメットとも言う)等の表面欠陥の有無を測定 した。その結果を表3及び表4に示す。

【0039】(6) 鉛溶出試験

鉛溶出試験は、表1及び表2の各供試材をφ10mm×20mmLに機械加工し、エチルアルコールで表面洗浄後、100mlの純水に室温で24時間浸漬し、溶出した鉛をICP法で分析し、更に別の100mlの純水に室温で24時間浸漬し、溶出した鉛をICP法で分析し、供試材表面積当たりの鉛溶出量を測定した。その結果を表3及び表4に示す。

【0040】これらの試験結果から、前記本発明の所期の目的が達成できることが確認できる。

[0041]

【発明の効果】本発明は上述のように構成したから、鉛による水質悪化を防ぎ、溶解・鋳造性を良好にし、耐脱 亜鉛腐食性と被削性が向上した無鉛快削青銅合金並びに 連続鋳造用無鉛快削青銅合金又は連続鋳造鋳物を提供で きることとなる。

【0042】また、請求項2記載の発明においては、重量比で燐を0.03~0.20%にすることにより、より鋳造性が良く耐脱亜鉛腐食性の向上した連続鋳造用無鉛快削青銅合金及び連続鋳造鋳物を提供できることとなる。

【0043】即ち、本発明は、

(1) 鉛を添加して被削性を改良していた従来の快削青銅合金に比べ、鉛を実質上無害な0.25%以下に抑制したので、使用時の鉛の人体や環境への悪影響を実質上無くすことができる。

【0044】(2) 被削性向上の為、人体や環境に実質上無害な範囲のビスマスを添加することで、鉛添加の快削 青銅に近い被削性が確保できる。

【0045】(3) 銅含有量をJISH5120 CAC 401合金レベルに高くし、錫とニッケルとリンを所定量添加することで、耐脱亜鉛腐食性と機械的性質が確保できる。また無鉛快削青銅合金としては、比較的コストが抑制できる。

【0046】(4) 有害不純物であるアルミニウム、珪素を極微量以下に抑え、ニッケルとリンを所定量添加することにより、微細ポロシテイの発生を抑制し、耐圧性を確保できる。

【図面の簡単な説明】

【図1】表1を図示するものである。

【図2】表2を図示するものである。



!(5) 000-336442 (P2000-042

【図3】表3を図示するものである。

【図4】表4を図示するものである。

【図5】表5を図示するものである。

【図6】表6を図示するものである。

【図1】

Mn	100 03	(Q 001	(Q 001	(0 001	(Q 001	(O 001	(Q 001	<0.001	(0,001
s	ı	ı	I	-		-	1		
В	1	ı	ı		ı	1	1	ı	'
Se	ı	-	,	ı		1	ı	1	
Вi	1.95	1.97	1.92	1.36	1.36	1.83	2.54	2.03	2.05
Ь	Q 013	0.011	0.011	0.012	Q. 014	0.009	900.0	0.009	0.017
Sb	0.053	0.023	0.050	0.048	0.046	0.056	0.043	0.061	0.049
i S	(0.001	(0.001	(0, 00]	(0.00]	(0.001	(0.001	(0.001	40.001	(0, 00]
A1	(0, 00)	(0.00)	60.00	<0.001	¢0.001	£.001	Ø.001	(D) (D)	<0,001
ž	0.2J	0.26	0.19	0.20	0.20	0.20	0.20	0.50	0.21
Fe	0.21	0.24	0.23	0.23	0.19	Q. 18	0.23	0.29	0.21
αZ	17.03	13.93	13.08	15.24	14.55	15.49	14.42	14.53	15.01
Pb	61.0	0, 10	0.24	0.30	0.21	Q 21	02.0	0.23	61 O
Sn	247	2.49	245	204	2.97	2.52	249	2 49	2.21
Cu	77.88	90.97	81.81	80.07	79.86	79.81	79.88	79.85	80.08
•	_	2	3	4	5	9	7	8	6

【図7】表7を図示するものである。

【図8】本実施例での施削性試験でのバイトを示す説明 図である。

【図2】

		· ·				_	 _				_	_	_	_	-,-		
金											特許平8—120369	林群平5—279771	##\\W_5-695%	150 N. 5230719	Territor Course	TSE120 OCAN	
Z,	8	(Q. 00)	(0.001	(0, 001	(0 00)	(Q.001	(0,001	(Q 001	0.00	0.001	(0.001	(0.00)	(0.m)	Ę.	3	' '	
S	1	ı	ı		1	ı	1	ı	1	ı	,	ŀ	i	,		0 001	
8	i	ı	1	1	1	ı	ı	ı	,	1	1	ı	ı	ı	ı		
Se	1	ľ			ı			ı	ı		ľ	ı	ı	0.48	1	ı	
B i	2.06	203	200	1.01	206	2.02	2 01	8:1	86.1	88.1	2.08	4.24	2.8	2.01	1		
a	0.011	g 009	0.011	0.0g	0.008	0.009	Q 010	0.089	0.012	0.012	0.001	0.055	(0,0)	0,016	0.012	0.011	
9.8	0.058	0.061	0.046	0.080	0.31	0.15	0.053	0.050	0.051	0.052	0.068	0.006	000	0.11	0.020	0.030	
Si	(0.001	(Q 001	(0 00)	100 0)	(0, 001	(0.00I	(0.001	(0.001	Q 018	Q 080	(0 00I	100.05	100.00	6)	(d)	<0.001	
AI	<0.001	40.001	40.001	40.001	(O) (O)	<0.001	(D. 001	<0.001	0.023	0.035	<0.001	Ø.001	Ø.001	0.001	(0,00)	(0 .00)	
ž	0.22	02 50	0.23	0.23	0.23	0.20	6.0	0.19	0.20	0.21	0.70	0.003	0.30	69 T	0.14	0.21	
Fe	80.0	0.20 0.20	0.22	0, 19	0.20	02 20	0.61	0.24	0.23	0.25	0.13	0.0	0.21	0.24	0.03	0.24	
uΖ	18.87	10.94	16.38	15.89	14.52	14.48	14.06	14.69	14.80	14.72	12.90	5.00	10.22	7.52	5.74	10.82	
Pb	0.21	0.22	0.19	0.23	0.28	0.39	0.30	6.2	0.18	0.20	0.36	0.012	0.40	0.094	5.52	6.19	
Sn	2.49	2.50	00 T .	2.52	2.54	257	2.48	2.46	2 49	2.50	2.09	4.37	3.97	4.04	4.38	2.26	
n O	75.89	83. RS	79.92	79.86	73.87	79.98	79.89	80 08	80.01	73.96	83.68	86.29	82.86	85.27	84.10	80.24	
No.	22	Ξ	77	13	7.	12	91	17	81	61	ន	21	Ø	ន	ষ	ю	



【図3】

【図4】

ペンと田田の上の	かい		0 2	- BY	不良(小才七半)	œ	(B)	不良(小オピキ)		不良いオアキ)	A
B. 海 数数	\dagger	mg/cm²	(0.0005	-					<0.0006	T	
	BAIRE	87	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1 SO6509 原金红色	照创发少年	%	2. 50	2.67	2. 66	2. 61	2. 70	2.67	2. 63	2.66	2. 62
-		爭孔時間	23. 1	27. 6	24. 1	27. 2	26.8	34. 7	20. 2	29. 0	26. 7
700	新徒	真節狀	極一個	極可一個	極到一優	和一段	短一段	短一良	極可一便	極別一個	極可一個
超温透	類性	更多数	矩中良	無中良	矩/reg	短/-良	短1~良	愛与極期	短行良	短行良	色一度
	瀬さ	HB _	63	69	6.2	6.1	64	61	29	62	61
	何び	%	3.4	39	2.5	24	2.9	2.7	6 [30	29
機動性類映	02%部力	N/mmt/	105	103	103	95	108	101	102	104	105
	3 KESA 2	· Ž	273	273	243	232	260	249	219	261	255
	ŝ		-	2	m	4	သ	6	7	œ	6

_																		_
大力田田の大	くが自動力		不良(小才ピキ)	不良(シャアキ)	œ.	((- EX	不良(小寸どキ)	駅(オアナ名)	不良(シャアキ)	不良(小才どキ)	服(ギアギ後)	不良(バオとキ)	不良(ハオアキ)	不良(シャアキ)	不成分之子	ď	良
D NOT SEE	Ph弦Ha	µm / cm						0.0013/<0.0005							0.0014/0.0005		0.017/0.007	
484	数を含む	E A	0	0	0	0	0	0	٥	0	0	0	0	0	0	0	0	0
1SO 6509 154 65154	明らばやは	%	2. 75	2.68	2, 79	2. 71	2. 62	2. 58	2. 60	2. 14	2. 61	2. 47	2. 69	2. 41	2.84	2. 44	2, 54	2. 55
		架功権 (秒)	24. 3	21. 5	17.6	44.0	15. 3	26. 6	15.9	35. 2	41.7	38. 4	15. 7	18.0	33. 9	18.9	12. 6	11.1
J	新唯	禁死状	紙がら良	短/-良	题 -良	長が下根	一を	短 /< 良	經 /=庚	短に良	極可一優	短一段	短 -良	短/e.良	極可優	梅町一個	知例一段	短一段
一類和数	好性	表面表	短/<-良	烦污良	類/≂良	極J≂良	绝 √≂良	短一段	短一段	题I=良	類がを良	細一段	畑一良	畑ト良	短作品	極/ ∈良	短/一良	短/1-良
	硬さ	£	6.2	09	54	64	63	09	6.5	69	6.1	6.2	57	67	99	20	64	5.9
	争	%	3.1	26	1 7	3.9	23	2.5	7	40	33	2.9	14	48	25	30	29	59
棚本外生的政策	0.2%设力	Nmm²	105	99	8.2	110	103	102	112	129	96	107	94	124	115	119	118	101
	9 HERM	N/mm²	265.	235	186	284	252	245	155	298	257	241	187	305	259	282	278	251
	ŝ		01	Ξ	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25

44



表5

バイト特	<u> </u>		路 元	旋削条	件
材	質		(超硬)	回転数	2000 r pm
上ナくい角	(ab)	o	送り	0. 1mm
横すくい角	(as)	6°		2. Omm
前切夕角	(Ce)	8°		
横辺夕角	(Cs)	ď		
前避角	(θе)	6°		
横巡角		>	6		
ノーズ半径	(R)	0. 5		

【図6】

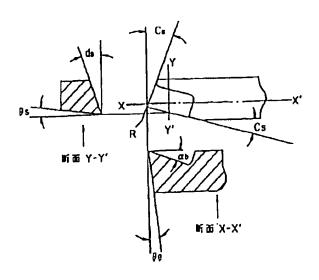
	T	3mm以下	極短	優	
		3~10mm	短	良	
削		10~40mm	長	悪	被
粉形		40mmÆ	極長	極悪	削性
状		3mm以下	小	(優)	
	カール径	3~10mm	ф	(良)	7
		10mm#	大	(悪)	

【図7】

表7

ドリル特性	諸 元	穿孔条件
材質	(超硬)	回転数 1080 rpm
径	5 mm	荷 重 8 kg
ねじれ角	2 7°	
先 端 角	1 1 8°	

【図8】



!(8) 000-336442 (P2000-5/vx苅

フロントページの続き

(72)発明者 舟波 弘

新潟県上越市木田2丁目17番2号 上越マ テリアル株式会社内 (72) 発明者 嶋田 博

新潟県上越市木田2丁目17番2号 上越マ

テリアル株式会社内

(72)発明者 中島 克之

新潟県上越市木田2丁目17番2号 上越マ

テリアル株式会社内